PAT-NO:

JP405071893A

DOCUMENT-IDENTIFIER:

JP 05071893 A

TITLE:

ALL ALUMINUM-MADE HEAT EXCHANGER

PUBN-DATE:

March 23, 1993

INVENTOR-INFORMATION:

NAME

SAKAI, SHIGEO

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

COUNTRY

MITSUBISHI HEAVY IND LTD

N/A

APPL-NO:

JP03257151

APPL-DATE:

September 10, 1991

INT-CL (IPC): F28F019/06, F28F009/18 , F28F021/08

US-CL-CURRENT: 165/134.1

ABSTRACT:

PURPOSE: To prevent the generation of corrosion inside a Zn diffusion layer of an extruded flattened tube by joining the extruded flattened tube with a manifold, using a specific brazing material.

CONSTITUTION: To join Zn spray extruded flattened tubes 1 with a manifold 9, 0.5 to 2.0% Zn is contained in a fillet 8 formed in a joint section between the extruded flattened tubes 1 and the manifold 9 by using a Zn brazing material which is composed of 7 to 12% Al and 5 to 2.0% Si. This construction makes it possible to reduce the potential difference between a Zn diffusion layer 4 formed on the joint side of the extruded flattened tubes 1 and the fillets 8. It is, therefore, possible to prevent the corrosion of a Zn high concentration section in the Zn diffusion layer of the extruded flattened tubes 1.

COPYRIGHT: (C) 1993, JPO& Japio

DERWENT-ACC-NO:

1993-131696

DERWENT-WEEK:

200008

COPYRIGHT 2007 DERWENT INFORMATION LTD

TITLE:

Aluminium@ heat exchanger for condensers of car air conditioners - having a zinc@ thermal spraying extrusion flat pipe bonded to a head using a brazing fuller contg.

zinc@, aluminium@ and silicon@

PRIORITY-DATA: 1991JP-0257151 (September 10, 1991)

PATENT-FAMILY:

PUB-NO PUB-DATE LANGUAGE PAGES MAIN-IPC JP 05071893 A March 23, 1993 N/A 007 F28F 019/06 JP 2999031 B2 007 F28F January 17, 2000 N/A

009/18

INT-CL (IPC): B23K001/19, B23K035/22, F28F009/18, F28F019/06,

F28F021/08

ABSTRACTED-PUB-NO: JP 05071893A

BASIC-ABSTRACT:

A Zn thermal spraying extrusion flat pipe is used. The all Al heat exchanger is made by brazing in air or inert gas atmos.. The extrusion flat pipe is bonded to a head using a Zn brazing filler metal contg. 7 - 12% Al and 0.5 - 2.0% Si.

USE/ADVANTAGE - The heat exchanger is used in condensors for car air conditioners. Bonding the extrusion flat pipe to the header using the Zn brazing filler metal prevents corrosion in the Zn diffused layer in the extrusion flat pipe.

----- KMIC -----

Derwent Accession Number - NRAN (1): 1993-131696

Title - TIX (1):

Aluminium@ heat exchanger for condensers of car air conditioners - having a zinc@ thermal spraying extrusion flat pipe bonded to a head using a brazing fuller contg. zinc@, aluminium@ and silicon@

12/10/07, EAST Version: 2.1.0.14

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平5-71893

(43)公開日 平成5年(1993)3月23日

(51)Int.CL ⁸	識別記号	庁内整理番号	FI	技術表示箇所
F 2 8 F 19/06		9141-3L		
9/18		9141-3L		
21/08		Q1A1 — 3 T		

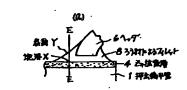
審査請求 未請求 請求項の数1(全 7 頁)

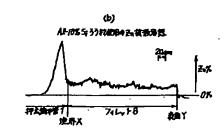
特顯平3-257151	(71)出願人	
平成3年(1991)9月10日		三菱重工業株式会社 東京都千代田区丸の内二丁目 5番 1 号
	(72)発明者	酒井 茂男 名古屋市中村区岩塚町字高道 1番地 三菱 重工業株式会社名古屋研究所内
	(74)代理人	弁理士 坂間 晓 (外2名)
		平成3年(1991) 9月10日 (72)発明者

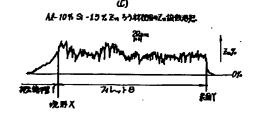
(54)【発明の名称】 オールアルミニウム製熱交換器

(57)【要約】

【目的】 Zn溶射押出偏平管を用い、大気中あるいは不活性ガス雰囲気内でろう付けによって製造されるサーベンタインタイプのオールアルミニウム製熱交換器において、押出偏平管のZn拡散層内の腐食を防止する。 【構成】 A1-7~12%Si-0.5~2.0%Znろう材を用いて押出偏平管とヘッダとを接合する。







1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 Zn溶射押出偏平管を用い、大気中ある いは不活性ガス雰囲気内でろう付けによって製造される サーペンタインタイプのオールアルミニウム製熱交換器 において、A1-7~12%Si-0.5~2.0%Z nろう材を用いて押出偏平管とヘッダとを接合すること を特徴とするオールアルミニウム製熱交換器。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、カーエアコンのコンデ 10 ンサ等に用いられるオールアルミニウム製熱交換器に関 するものである。

[0002]

【従来の技術】サーペンタインタイプのオールアルミニ ウム製熱交換器の防食は、チューブ表面にZn(亜鉛) を付着させておき、ろう付け加熱中にチューブ表面に乙 n(亜鉛)拡散層を形成させることにより行なってい る。図4はZnの拡散層4の形態の説明図である。図に おいて、1は押出偏平管、2は同偏平管のアルミニウム 母材、3は2n付着層、4は2n拡散層である。同図 (a)のA部を拡大したものが同図(b)および(d) である。同図(b)はZnが単に付着している状態で、 同図(c)のように母材表面に5μm程度のZn付着層 3が形成されている。この状態でろう付けを行うと、加 熱されて同図(d)のようなZn拡散層4が形成され、 これは同図(e)のように母材の深さ方向に100 μm 程度のZn拡散状態が形成される。

【0003】2n付着層3の形成方法には2通りある。 第1の方法はΖnメッキによる方法であり、第2の方法 る工程説明図である。図において、1は押出偏平管、5 はキャップ、6はヘッダ、7はワイヤ状ろう材である。 同図(a)の1は押出偏平管であるが、これはサーベン 曲げを施したものが示されている。同図(b)は同図 (a)のB部拡大斜視図である。押出偏平管1の端部に キャップ5が取付けられている。この状態で2nメッキ を行って2nを付着させる。前記キャップ5はメッキ中 に偏平管内に液が入らないようにするためである。メッ キ終了後、キャップ5を除去し、偏平管にフィンを組込 み、同図(c)に示すように、偏平管端部にヘッダ6を 40 装着し、ワイヤ状のろう材7を置き、ヘッダを偏平管に ろう付けする。ろう材はA1-7~12%Siの組成の ものが用いられている。

【0004】図6は上記Znメッキ法が用いられている **偏平管と、ヘッダとの接合部の断面図である。同図** (a) において、8は押出偏平管1とヘッダ6との間に 形成されるろう材によるフィレットである。同図(b)・ は同図(a)のC部拡大断面図であり、4はろう付中に 押出偏平管の母材表面近くに形成されるZn拡散層であ

にキャップが被せられている。したがって、ちょうどろ う付け部付近DにはZn付着層が形成されないので、Z n拡散層も形成されないことになる。したがって従来こ のZn拡散層の形成されていない部分において腐食が生 じていた。

【0005】図7はZn溶射法によってZn付着層を形 成させた押出偏平管を用いた場合の、偏平管とヘッダと のろう付部の拡大断面図である。Zn溶射法によるもの では、Znメッキ法におけるようなキャップが不要であ るため、押出偏平管1の端部では全面にわたって2nが 付着するので、ろう付け時に全面にわたって乙n拡散層 4が形成され、非常に好都合であるかのように見える。 しかしながら、これは次の理由によって従来は用いられ ていない。

【0006】図8はZn溶射材を用いた時の腐食発生状 況の説明図である。腐食は図の(a).(b).(c) の順に発生する。図において、9は腐食部である。腐食 はZn拡散層内のZn濃度のピーク部を進行して、遂に トンネル状に貫通して、冷媒の漏れを生じる。この原因 20 は、ろう材フィレット8内のZn濃度は低いが、これに 隣接するZn拡散層には、Zn濃度の高い部分があるた め、この両部分の間に電位差が生じるからである。以上 のようにろう付け部で腐食が生じるために、Zn溶射材 は従来用いられていなかった。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】従来のZnメッキ法に よる押出偏平管では、前述のように、ろう付け部付近に Zn拡散層を作ることができないので、その部分に腐食 発生の可能性があった。またZn溶射法では、Zn拡散 はΖη溶射による方法である。図5はΖηメッキ法によ 30 層内のΖη濃度ピーク部を腐食が進行するため、従来は Zn溶射材は用いられていなかった。

> 【0008】Zn溶射材は、本来品質が安定しており、 また生産性も高いものであるため、本発明はこのZn溶 射材を用いることを前提として、そのろう付け部の耐食 性を改善したオールアルミニウム製熱交換器を提供しよ うとするものである。

[0009]

【課題を解決するための手段】本発明は前記課題を解決 したものであって、Zn溶射押出偏平管を用い、大気中 あるいは不活性ガス雰囲気内でろう付けによって製造さ れるサーペンタインタイプのオールアルミニウム製熱交 換器において、A1-7~12%Si-0.5~2.0 %Z n ろう材を用いて押出偏平管とヘッダとを接合する ことを特徴とするオールアルミニウム製熱交換器に関す るものである。

[0010]

【作用】ろう材に0.5~2.0%のZnを添加するこ とによって、ろう付けによって形成されるフィレット中 に0.5~2.0%のZnを含有させる。これによって る。前記のように押出偏平管の端部には、Znメッキ中 50 押出偏平管のZn拡散部とフィレット部とのZn濃度が 3

はは等しくなるので、電位差が小さくなり、腐食が抑制される。

[0011]

【実施例】本発明は、Zn溶射押出偏平管とヘッダの接合に用いるろう材に、0.5~2.0%のZnを添加することにより、押出偏平管とヘッダーとの接合部に形成されるフィレット中に0.5~2.0%のZnを含有させ、これにより、押出偏平管の接合部側の層に形成されているZn拡散層とフィレット部との間の電位差を小さくし、従来生じていた、Zn拡散層内のZn高濃度部の10腐食を抑制するものである。

【0012】ここで、ろう材中へのZn添加量としては、0.5以下ではフィレット部の電位を十分に下げられず、Zn拡散層の腐食を防止することができない。また、2.0%以上添加すると逆にフィレット部の腐食が早期発生し、耐食性が低下する。したがって、Zn添加量としては、0.5~2.0%が適正である。またSi量としては、適正なろう付けをするために7~12%が良い。7%以下では、ろう材の融点が高かったり、ろう付けができなくなる。また、12%以上では、ろう材に20よる押出偏平管の浸食が激しくなり好ましくない。

【0013】図1は、Zn溶射押出偏平管(幅26m m, 高さ5mm, 肉厚0.5mm) を用い、ヘッダー接 合部に従来のろう材A1-10%Siを用いた熱交換器 と、Znを1.5%添加したAl-10%Si-1.5 %2nのろう材を用いた熱交換器とにおける、押出偏平 管とヘッダの接合部のZn分布を示す図である。同図 (a)はZn分布の測定が行われた断面を示す図であ り、測定はE-E線上において行われた。XはZn拡散 層4とフィレット8の境界、Yはフィレット8の表面で 30 ある。同図(b)はZnを添加していない従来のろう材 を使用したもの、同図(c)は2 nを添加したろう材を 使用したものの、測定結果のZn分布図である。Znを 添加したろう材では、Zn拡散層のZnビークが消され ていることがわかる。なお、ろう材は直径1.5mmの ワイヤー状のろうを接合部にU字状にして置いた。Zn 溶射量は15g/m² であり、ろう付けは、N2 ガス雰 囲気中でフッ化系フラックスを用いて実施した。ろう付 け温度は605℃で、室温から605℃までの加熱時間 は20分とした。

【0014】また、この両者の熱交換器をCASS試験720時間の腐食試験を実施した結果を図2および図3

4 に示す。図2は断面の金属組織を示し、図3は図2の各 部分の説明図である。また、いずれの図においても、

(a)は従来のA1-10%Siろう材を使用したもの、(b)はA1-10%Si-1.5Znろう材を使用したものである。これらの図でわかるように、Znを添加していない従来のろう材を使用したものでは、Zn拡散層の高Zn部がトンネル状に腐食し、貫通しているが、Znをろう材に添加したものでは、トンネル状腐食は全くおこっていない。

) 【0015】以上の様に、2n溶射押出偏平管を用いた サーペンタイン型熱交換器においては、ヘッダー接合 に、2nを添加したろう材を用いることにより、耐食性 を大幅に向上することができる。

[0016]

【発明の効果】本発明のオールアルミニウム製熱交換器 においては、A1-7~12%Si-0.5~2.0% Znろう材を用いて押出偏平管とヘッグとを接合するので、押出偏平管のZn拡散層内の腐食を防止することができる。

20 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の一実施例の2n拡散形態説明図。

【図2】上記実施例の金属組織図。

【図3】図2の各部分の説明図。

【図4】一般的なZn拡散層の形態の説明図。

【図5】従来から行われているZ nメッキ法とヘッダ取付けの工程説明図。

【図6】Z nメッキ法が用いられている押出偏平管のヘッグ取付部の断面図。

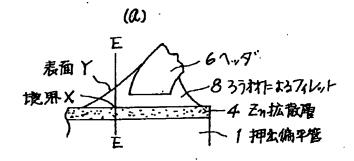
【図7】Z n溶射法が用いられている押出偏平管のヘッ) ダ取付部の断面図

【図8】Z n溶射法が用いられている押出偏平管の腐食進行状態説明図。

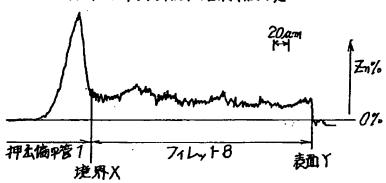
【符号の説明】

- 1 押出偏平管
- 2 押出偏平管のアルミニウム母材
- 3 Zn付着層
- 4 Zn拡散層
- 5 キャップ
- 6 ヘッダ
- 40 7 ワイヤ状ろう材
 - 8 ろう材によるフィレット
 - 9 腐食部

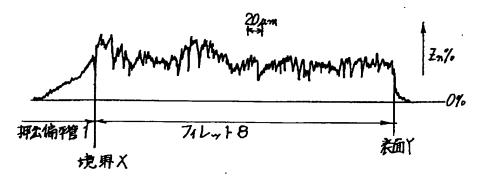
【図1】



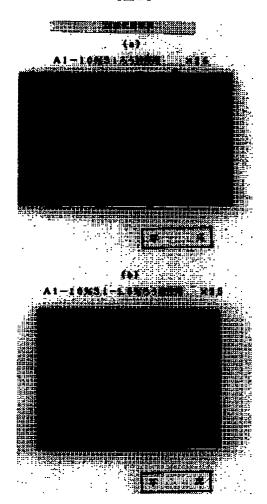
(b) Al-10% Si 37 科使用の Zn 拡散形態



(C) Al-10% Si -1.5% Zn ろう材使用のZn拡散形態

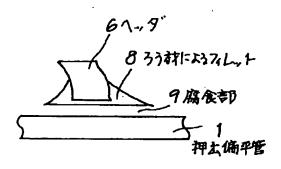


【図2】

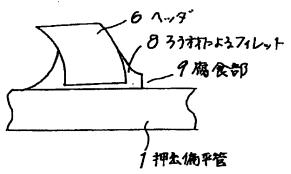


【図3】

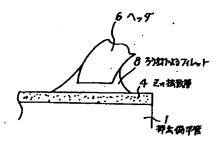
(Q) Al-10% St 3う材使用



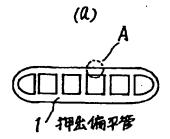
. (b) Al-10%Si-1.5%をn3う材使用



【図7】



【図4】



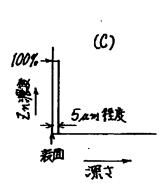
(b)

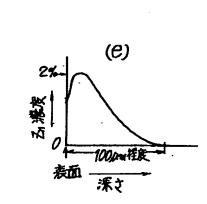
3 En付為層

押盘偏平的アルミニウム田社

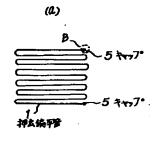
(d) En 拡散層

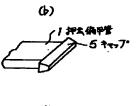
.2 押金偏平的アルミニウム母校

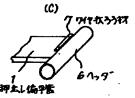




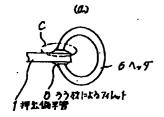
【図5】

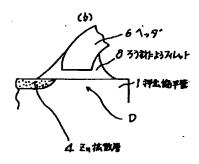






【図6】





【図8】

